TRANSFER SHEET

Publication number: JP8216598

Publication date:

1996-08-27

Inventor:

SUGA KAZUHIRO; MATANO TAKASHI

Applicant:

DAINIPPON PRINTING CO LTD

Classification:

- international:

B44C1/165; B32B27/00; B32B27/18; B44C1/165;

B32B27/00; B32B27/18; (IPC1-7): B44C1/165;

B32B27/00; B32B27/18

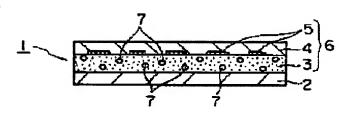
- european:

Application number: JP19950051902 19950216 Priority number(s): JP19950051902 19950216

Report a data error here

Abstract of JP8216598

PURPOSE: To provide a transfer sheet capable of transfer forming on a transfer medium a surface protective layer having not only excellent superficial physical properties such as wear resistance, anti-abrasion property, solvent resistance or the like, but also weatherability. CONSTITUTION: At least rigid coating layer 3 and adhesive layer 4 are successively laminated in turn on the base body sheet 2, and each layer is transferred on the transfer medium as a transfer layer 6, then, the constitution is made such that, as the base body sheet 2 is separated, the rigid coating layer 3 appears on the surface side and the rigid coating layer 3 being transferred on the transfer medium becomes a superficial protective layer, in addition, the rigid coating layer 3 is formed of crosslinking resin, and both layers of the rigid coating layer 3 and adhesive layer 4 are incorporated with a ultraviolet absorber.



Data supplied from the esp@cenet database - Worldwide

(19)日本国特許庁 (JP)

(12) 公開特許公報(A)

(11)特許出願公開番号

特開平8-216598

(43)公開日 平成8年(1996)8月27日

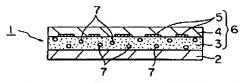
(51) Int.Cl. ⁶ B 4 4 C 1/16	識別記号 65	庁内整理番号 7361-3K	F I B 4 4 C	1/165	1	技術表示箇所
B32B 27/00		1001 011	B32B 2	•	_	M.
				.,		 Z
27/18	3		2	7/18		A
			審査請求	未請求	請求項の数3	FD (全 13 頁)
(21)出願番号	特顯平7-51902		(71)出願人	00000289	97	
					印刷株式会社	
(22)出願日	平成7年(1995)2	月16日		東京都新	所宿区市谷加賀岡	了一丁目1番1号
			(72)発明者	須賀 和	0宏	
				東京都新	所宿区市谷加賀町	了一丁目1番1号
					印刷株式会社内	
			(72)発明者	•		
						了一丁目1番1号
			(-) (-)		即刷株式会社内	
			(74)代理人	弁理士	細井勇	

(54) 【発明の名称】 転写シート

(57)【要約】

【目的】耐摩耗性、耐擦傷性、耐溶剤性等の表面物性の みならず、耐候性にも優れた表面保護層を被転写体に転 写形成することができる転写シートを提供する。

【構成】基体シート2上に少なくとも硬質塗膜層3、及び接着剤層4を順次積層して上記各層を転写層6として被転写体に転写せしめて基体シート2を剥離した際に硬質塗膜層3が表面側に現れ、被転写体に転写された当該硬質塗膜層3がその表面保護層となるように構成し、且つ硬質塗膜層3を架橋性樹脂により形成するとともに、硬質塗膜層3、及び接着剤層4の両層に紫外線吸収剤を添加する。



1: 転写ソート 2: 基体シート 3: 硬質塗膜層 4: 接着網層

【特許請求の範囲】

【請求項1】 離型性を有する基体シート上に少なくとも 硬質塗膜層、及び接着剤層を順次積層してなる転写シー トであって、架橋性樹脂により硬質塗膜層を形成すると ともに、硬質塗膜層、及び接着剤層の両層に紫外線吸収 剤を添加せしめたことを特徴とする転写シート。

【請求項2】硬質塗膜層に添加する紫外線吸収剤として 当該硬質塗膜層を形成する樹脂と化学結合する官能基を 分子中に有する反応性紫外線吸収剤を用い、接着剤層に 脂と化学結合する官能基をもたない非反応性紫外線吸収 剤を用いた請求項1記載の転写シート。

【請求項3】硬質塗膜層中に該硬質塗膜層を形成する樹 脂よりも高硬度の球状粒子を分散してなる請求項1、又 は2記載の転写シート。

【発明の詳細な説明】

[0001]

【産業上の利用分野】本発明は、耐摩耗性、耐擦傷性、 耐溶剤性等の表面物性のみならず、耐候性にも優れた表 面保護層を被転写体に転写形成することができる転写シ 20 ートに関するものである。

[0002]

【従来の技術】従来より、種々の製品に装飾を施した り、その表面を保護する等の目的のために、装飾層や表 面保護層等を当該製品に転写形成するための転写シート が知られており、かかる目的に用いられる転写シートに おいて、被転写体に転写されて表面保護層となる層に耐 摩耗性、耐擦傷性、耐溶剤性等を付与すべく、紫外線や 電子線等の電離放射線を照射することによって3次元架 橋構造の硬化膜が形成される電離放射線硬化性樹脂を用 30 いて当該層を形成することが提案されている(特公昭6 公昭64-1115号公報等)。

[0003]

【発明が解決しようとする課題】しかしながら、電離放 射線硬化性樹脂により形成された表面保護層は上記の如 き物性を発揮するものの、耐候性については不充分なも のであり、特に屋外での用途に供される製品に転写形成 された保護層は、時間が経つにつれて変色、亀裂、劣化 等が進み、樹脂の有する物性が低下するとともに、被転 40 いる。 写体たる製品の美観を損ねる要因にもなっていた。

【0004】一方、保護層に紫外線吸収剤を添加して保 護層自体、更には、被転写体の耐候性を向上させること も提案されてはいるが(特開昭56-53086号公報 等)、充分な耐候性を得ることができる量の紫外線吸収 剤を前述の電離放射線硬化性樹脂に添加すると、該吸収 剤によって架橋反応が阻害されて樹脂の架橋密度が低下 してしまい、保護層に所望の物性を付与することができ なくなるといった不都合が生じ、耐摩耗性等と耐候性と を同時に向上させるのは困難であった。

【0005】更に、紫外線吸収剤が添加されている保護 層が日光に曝されたりすると、日光曝露等による経時の 加熱により保護層中の紫外線吸収剤が保護層の表面にプ リード(滲出)して表面が白化するのみならず、保護層 の表面近傍の紫外線吸収剤が雨露等により流出すると当 然保護層中に含まれる紫外線吸収剤の量が減少するた め、紫外線吸収剤を添加したわりには耐候性が向上しな いというように、予想に反する結果となっていた。

【0006】本発明は上記の如き問題を解消するために 添加する紫外線吸収剤として当該接着剤層を形成する樹 10 なされたものであり、耐磨耗性、耐擦傷性、耐溶剤性等 の表面物性のみならず、耐候性にも優れた表面保護層を 被転写体に転写形成することができる転写シートを提供 することを目的とする。

[0007]

【課題を解決するための手段】本発明転写シートは、離 型性を有する基体シート上に少なくとも硬質塗膜層、及 び接着剤層を順次積層してなる転写シートであって、架 橘性樹脂により硬質塗膜層を形成するとともに、硬質塗 膜層、及び接着剤層の両層に紫外線吸収剤を添加せしめ たことを特徴とする。

【0008】本発明では、硬質塗膜層に添加する紫外線 吸収剤として当該硬質塗膜層を形成する樹脂と化学結合 する官能基を分子中に有する反応性紫外線吸収剤を用 い、接着剤層に添加する紫外線吸収剤として当該接着剤 層を形成する樹脂と化学結合する官能基をもたない非反 応性紫外線吸収剤を用いるのが好ましい。

【0009】更に、本発明にあっては、硬質塗膜層中に 該硬質塗膜層を形成する樹脂よりも高硬度の球状粒子を 分散せしめるのが好ましい。

[0010]

【実施例】以下、本発明の実施例を図面に基づき詳細に 説明する。尚、図1は本発明転写シート1の一例を示す 断面図である。

【0011】本発明転写シート1は、少なくとも硬質塗 膜層3、及び接着剤層4を基体シート2上に順次積層し てなる転写シートであって、上記各層を転写層6として 被転写体に転写せしめて基体シート2を剥離した際に硬 質塗膜層3が表面側に現れ、被転写体に転写された当該 硬質塗膜層 3 がその表面保護層となるように構成されて

【0012】上記構成を基本構成とする本発明転写シー ト1において、基体シート2上に積層される硬質塗膜層 3と接着剤層4との間には、図示するように装飾性を付 与する目的で絵柄印刷層やベタ印刷層等の装飾層5を必 要に応じて設けることもできる。

【0013】これらの層は、公知のバインダーに顔料等 を分散したインキを用いてグラビア印刷、オフセットグ ラピア印刷、シルクスクリーン印刷、オフセット印刷、 静電印刷、ジェットプリント印刷等の公知の印刷手段、

50 転写手段、部分蒸着、グロスマット印刷等により形成す

ることができる。絵柄印刷層やベタ印刷層の印刷パター ンとしては、格子、水玉等の模様や抽象柄、石目、木目 等の天然物の柄、文字、記号等から所望に応じ適宜選択 すれば良い。

【0014】基体シート2としては硬質塗膜層3に対し て離型性を有するものが用いられ、ポリエチレンテレフ タレート、ポリプチレンテレフタレート、ポリエチレン ナフタレート、ポリエチレンテレフタレートーイソフタ レート共重合体等のポリエステル樹脂、ポリエチレン、 ポリプロピレン、ポリメチルペンテン等のポリオレフィ ン樹脂、ポリフッ化ビニル、ポリフッ化ビニリデン、ポ リ4フッ化エチレン、エチレン-4フッ化エチレン共重 合体等のポリフッ化エチレン系樹脂、ナイロン6、ナイ ロン66等のポリアミド、ポリ塩化ビニル、塩化ビニル - 酢酸ビニル共重合体、エチレン-酢酸ビニル共重合 体、エチレンーピニルアルコール共重合体、ポリピニル アルコール、ビニロン等のビニル重合体、三酢酸セルロ ース、セロファン等のセルロース系樹脂、ポリメタアク リル酸メチル、ポリメタアクリル酸エチル、ポリアクリ ル酸エチル、ポリアクリル酸プチル等のアクリル系樹 脂、ポリスチレン、ポリカーポネート、ポリアリレー ト、ポリイミド等の合成樹脂に、必要に応じてメラミン 系樹脂、シリコーン、フッ素樹脂、パラフィン等の離型 剤を添加したものをシート状に成形したもの、又は上質 紙、薄葉紙、グラシン紙、硫酸紙等の紙類等に、上記離 型剤をアクリル系樹脂、繊維素系樹脂、ビニル系樹脂等 の公知のビヒクルに添加した塗料の塗膜を形成したり、 メラミン系樹脂、シリコーン、フッ素系樹脂、パラフィ ン等の離型性の樹脂をエクストルージョンコート等で製 膜したもの等を例示することができる。

【0015】基体シート2の厚さは用途に応じて適宜選 択され、通常は4~100μm程度のものを用いるが、 好ましい厚さは12~75μmである。基体シート2の 厚みが12μmに満たない場合は転写シート1の製造 時、又は転写時に破断やシワの発生等の不都合が生じ易 い。また、基体シート2の厚さが75μmを越える場合 はコスト的に不利であるのみならず、転写時の熱が伝わ り難いという不都合が生じ易く、特に、射出成形同時転 写法により転写を行う場合には、シートが伸びず転写に 支障をきたす食もある。

【0016】また、本発明転写シート1にあっては、硬 質塗膜層3が架橋性樹脂により形成されているととも に、硬質塗膜層3、及び接着剤層4の両層には紫外線吸 収剤が添加されている。

【0017】硬質塗膜層3を形成する架橋性樹脂として は、屋外での用途にも充分に供し得る耐摩耗性、耐擦傷 性、耐水性、耐薬品性、耐高熱性、耐酸性等の物性を有 するものであれば特に限定されず、熱硬化型樹脂、常温 硬化型樹脂、二液反応硬化型樹脂等、架橋性樹脂として

が、添加される紫外線吸収剤によって硬化反応が阻害さ れず、且つ硬化速度が速く数秒以下の短時間で高架橋密 度を得ることができるため作業性も良好であり、しか も、可撓性、柔軟性、硬度等の樹脂の物性の調節も容易 であるという点から電子線硬化性樹脂を用いるのが好ま しい。尚、本発明において好ましく用いられる電子線硬 化性樹脂の詳細については後述する。

【0018】硬質塗膜層3は1~200 µmの膜厚で基 体シート2上に形成するのが好ましく、グラビアコー ト、グラビアリバースコート、グラビアオフセットコー ト、スピンナーコート、ロールコート、リパースロール コート、キスコート、ホイラーコート、ディップコー ト、シルクスクリーンコートによるペタコート、ワイヤ ーパーコート、フローコート、コンマコート、かけ流し コート、刷毛塗り、スプレーコート等により架橋性樹脂 をパインダーとする塗工組成物を用いて塗工形成するこ とができる。

【0019】硬質塗膜層3を塗工形成するにあたってそ の膜厚が1μmに満たない場合は、充分な効果を得るの に必要な量の紫外線吸収剤が硬質塗膜層3に添加される ようにすると、紫外線吸収剤の添加量が架橋性樹脂の使 用量に対して多くなってしまい、硬質塗膜層3が耐摩耗 性等に劣り所望の物性が得られない。また、特にラジカ ル重合型の塗料を用いた場合に、空気中の酸素の浸透に よる硬化阻害によって塗膜の硬度が不充分になるという 不都合が生じる。また、硬質塗膜層3の膜厚が200μ mを越えてしまうと、パリの発生や、可撓性の低下等の 不都合が生じてしまう。 硬質塗膜層 3 のより好ましい膜 厚は2~30μmであり、このような膜厚であればグラ 30 ピアコーター、ロールコーター等の汎用機で容易に、且 つ生産性良好に硬質塗膜層3を塗工形成することができ る。

【0020】接着剤層4は、アクリル樹脂、塩化ビニル - 酢酸ピニル共重合体、熱可塑性ポリウレタン系樹脂等 の熱可塑性樹脂、又はプロックイソシアネートを硬化剤 とした2液硬化型ポリウレタン等の熱硬化性樹脂を用い て、硬質塗膜層3と同様の塗工手段により3~20μm の厚みに塗工形成される。

【0021】硬質塗膜層3、及び接着剤層4の両層に添 加せしめる紫外線吸収剤としては、従来公知の紫外線吸 収剤である、ベンゾトリアゾール系、サリチレート系、 ベンゾフェノン系、シアノアクリレート系、置換アクリ ロニトリル系、ニッケルキレート系等の有機物系紫外線 吸収剤、或いは酸化亜鉛、酸化チタン、酸化セリウム等 の粒径 0. 2 μm以下の微粒子からなる無機物系紫外線 吸収剤が挙げられるが、紫外線吸収性能、添加後の硬質 **塗膜層3の表面物性、価格等を考慮すると、ペンゾトリ** アゾール系のものが好ましい。また、紫外線吸収剤の劣 化を防止するために、硬質塗膜層3、及び接着剤層4に 用いられている従来公知の樹脂を利用することができる 50 は、ヒンダートアミン系光安定剤(HALS)、フェノ

ール系熱安定剤、酸化防止剤等を当該紫外線吸収剤の他 に添加しておくのが好ましい。

【0022】尚、硬質螸膜層3と接着剤層4との間に装飾層5を設ける場合、当該装飾層5にも紫外線吸収剤や、ヒンダートアミン系光安定剤(HALS)、フェノール系熱安定剤、酸化防止剤等を添加することもでき、本発明転写シート1にはこのような態様のものも含まれる

[0023] 本発明では、硬質塗膜層3を架橋性樹脂により形成するとともに、硬質塗膜層3、及び接着剤層4 10 の両層に紫外線吸収剤を添加した点が特に重要である。ここで、被転写体表面に到達する紫外線減衰は、添加される紫外線吸収剤の種類が同一であれば転写層に含まれる単位面積当たりの厚み方向の紫外線吸収剤の総量δに比例し、単位体積当たりの紫外線吸収剤の添加濃度をd、転写層のうち紫外線吸収剤を含む層の膜厚の合計をtとすれば、紫外線吸収剤の総量δは下記の数1で表すことができる。

[0024]

[数1] $\delta = d t \cdot \cdot \cdot \cdot \cdot \cdot (1)$

【0025】転写層での紫外線の吸収総量を高くし、被 転写体、及び転写層の紫外線による劣化を減らす(耐候 性を高める) ためには、紫外線吸収剤の総量δが大きい ほど好ましいが、上記〔1〕式からわかるように、膜厚 tが小さい場合に紫外線吸収剤の総量δを大きくしよう とすると紫外線吸収剤の濃度はが大きくなり過ぎ、前記 のような塗膜の問題を生じ、また、塗膜の硬化阻害等の 問題を生じない程度の濃度dにすると、今度は総量δが 小さくなり紫外線の吸収能力が不充分となる。一方、膜 厚 t が大きければ、塗膜に前記の如き問題を生じない程 度の低い紫外線吸収剤の濃度dでも充分な紫外線吸収剤 の総量δを得ることができるが、単に、硬質塗膜層3の 厚みだけを増やすした場合には、転写シートが硬くな り、また、可撓性もなくなってしまい、転写時や装飾層 5の印刷形成時等に亀裂が入り易く、箔切れも悪くな る。更に、硬質塗膜層3の硬化収縮による転写シートの カール、歪みが生じてしまうという問題も生じ現実的で ない。

【0026】しかし、紫外線吸収剤を添加する層を硬質 強膜層3のみから、接着剤層4にまで、更には装飾層5 にまで拡大することにより、各層の厚みを増やすことな く、紫外線吸収剤を含有する層の総膜厚tを増すことが できる。そして、紫外線吸収剤の添加濃度dの増大を招 くことなく、紫外線吸収剤の総量δを充分大きくするこ とが可能となる。例えば、硬質塗膜層3の厚みと接着剤 層4の厚みが同一だとすると、両層に紫外線吸収剤を添加すると、硬質塗膜層3のみに紫外線吸収剤を添加した 場合に比べ、前記〔1〕式の膜厚tが2倍になる。従っ て、各層の紫外線吸収剤の添加濃度dを70%に下げて も、紫外線吸収剤の総量δ、即ち紫外線吸収能力は14 0%となり増加する。

【0027】よって、硬質整膜層3、及び接着剤層4の両層に(更には、必要に応じて装飾層5にも)紫外線吸収剤を添加することにより、硬質塗膜層3だけに必要量の紫外線吸収剤を添加した場合に比して、より少ない添加濃度で同じ紫外線吸収性能を出すことができ、硬質塗膜層3を形成する架橋性樹脂の架橋密度の低下を抑えて硬質塗膜層3の耐摩耗性、耐擦傷性、耐水性、耐薬品性、耐高熱性、耐酸性等の表面物性を維持しつつ、転写層6として被転写体に転写された硬質塗膜層3、及び接着剤層4が日光(紫外線)に曝されても、これらの層に変色、亀裂、劣化等の不都合が生じることがなく、耐候性に優れたものとすることができる。その上、充分な架橋密度で硬化した3次元架橋構造の硬質塗膜層3は、紫外線吸収剤がその表面にブリードするのを極力抑えることもできる。

【0028】硬質塗膜層3、又は接着剤層4への紫外線 吸収剤の添加量は、要求される耐候性、これらの層を形 成する樹脂の種類や添加する紫外線吸収剤の紫外線吸収 20 性能、及び各層の厚みに応じて適宜選択されるが、前記 〔1〕式に従って紫外線吸収剤を添加した全ての層に添 加されている紫外線吸収剤の単位面積あたりの全膜厚方 向の総量δが充分な耐候性を得るに足るものであれば良 く、例えば、アクリレート系樹脂を用い、紫外線吸収剤 としてペンゾトリアゾール系を用い、サンシャインウエ ザオメータ2000時間照射に耐える耐候性が要求され る場合であって、層の厚みが5μm程度のときは、硬化 後の架橋性樹脂100重量部に対して5~20重量部と なるように各層を形成する塗工組成物を調整するのが好 ましく、また、上記の場合と同じ場合であって、層の厚 みが50 μm程度のときの添加量は、硬化後の架橋性樹 脂100重量部に対して0.5~2重量部であるのが好 ましい。紫外線吸収剤の添加量が上記範囲よりも少ない 場合は充分な耐候性が得られない。逆に、上記範囲より も多い場合は、硬質塗膜層3の表面物性が劣ってしまっ たり、紫外線吸収剤が接着性を阻害したりする等の不都 合が生じ、また、日光曝露による経時の加熱により紫外 線吸収剤のプリードを抑えるのが困難になる。

【0029】更に、本発明では、硬質塗膜層3に添加する紫外線吸収剤として、当該硬質塗膜層3を形成する樹脂と化学結合する官能基を分子中に有する反応性紫外線吸収剤を用いるのが好ましく、このような反応性紫外線吸収剤としては、前述の如き有機系紫外線吸収剤に、ビニル基、(メタ)アクリロイル基、(メタ)アクリロイルオキシ基等のラジカル重合性二重結合、又はエポキシ基等のカチオン重合性不飽和基等を導入(分子中に結合)したものが用いられ、例えば、下記の構造式(化1、化2)で示されるようなものが好適に利用される。

[0030]

50 【化1】

$$\begin{array}{c|c}
7 & OH \\
\hline
N & N \\
N & N \\
\hline
N & N \\
N & N \\
\hline
N & N \\
N & N$$

但し、Rは、H 又は、CH, Xd、-CH2 CH2 -又は、-CH2 CHCH2 -ÓΗ

[0031]

但し、Rは、H 又は、CH: 又は、-CH2 CHCH2 -Xは、-CH。CH。-

【0032】硬質塗膜層3に上記の如き反応性紫外線吸 収剤を添加し、紫外線吸収剤と硬質塗膜層3を形成する 架橋性樹脂と反応、結合させることによって、紫外線吸 収剤の添加による架橋性樹脂の架橋密度の低下を防止す ることができるとともに、紫外線吸収剤のブリードや流 出、及びそれによる耐候性の低下をより効果的に防ぐこ とができ、より一層の耐摩耗性、耐擦傷性等の表面物性 と耐候性との両立が可能となる。

【0033】一方、接着剤層4に添加する紫外線吸収剤 としては、接着剤層4を形成する樹脂と化学結合する官 能基を有しない非反応性紫外線吸収剤、即ち、前述の如 き従来公知の有機系紫外線吸収剤をそのまま用いるのが 好ましく、接着剤層4に添加する紫外線吸収剤を非反応 性のものとすることにより、接着剤層4を形成する樹脂 と紫外線吸収剤とが反応してしまうことによる接着剤層 4の接着力の低下を防止できる。

【0034】また、本発明では、硬質塗膜層3の物性、 特に耐摩耗性をより一層向上せさるために、当該硬質塗 膜層3を形成する架橋性樹脂よりも硬度の高い球状粒子 7を硬質塗膜層3中に分散せしめるのが好ましい。

【0035】球状粒子7は、真球状、あるいは球を偏平 にした楕円球状ならびに該真球や楕円球状に近い形状等 のように、表面が滑らかな曲面で囲まれていればよい。 球状粒子7は、特に粒子表面に突起や角のない、いわゆ るカッティングエッジのない球状が好ましい。

【0036】球状粒子7は同じ材質の不定形の粒子と比

せると共に、強工装置を摩耗させず、塗膜の硬化後もこ れと接する他の物を摩耗させず、更に塗膜の透明度も高 くなるという特徴があり、カッティングエッジがない場 合特にその効果が大きい。

【0037】ここで、硬質塗膜中にこのような球状粒子 7を分散させることによる作用を説明する。尚、図2は 30 球状粒子7を硬質塗膜中に分散させることによる作用を 説明するための説明図であり、同図(a)は球状粒子7 を分散せしめた硬質塗膜層3の表面(被転写体に転写せ しめた際に現れる面) に応力が加わった場合の表面付近 を拡大した状態を表し、また同図(b)は不定形乃至多 角形状粒子9を用いた硬質塗膜層3の表面に応力が加わ った場合の表面付近を拡大した状態を表している。

【0038】同図(a)に示すように硬質塗膜層3の表 面に他の接触物8により応力が加わった場合、球状粒子 7が滑らかな表面を有するため、該粒子の表面を接触物 40 8がすべり易くなるだけでなく、応力が該粒子に伝達さ れ難く、また伝達された応力も分散される。従って、架 橋性樹脂から球状粒子7が脱落したりする虞れがない。 これに対し、同図(b)に示すように不定形粒子9を使 用した場合には、該粒子の表面の突起状に形成された部 分に接触物8が引っ掛かり応力が加わり易くなって、不 定形粒子9が架橋性樹脂から脱落し易い。そのため硬質 **塗膜層3の表面は滑りがよく耐摩耗性が著しく向上す** る。また、表面の球状粒子7は不定形粒子9と比較して ぞうきんがけ等の際に、引っ掛かる虞れがなく他の接触 較して、表面樹脂層それ自身の耐摩耗性を大きく向上さ 50 物8の表面を傷つけたり、摩耗させたりすることがな

64

【0039】更に、同図(b)に示すように、不定形粒子9を使用した場合には、架橋性樹脂と不定形粒子との間に空隙10等が存在し易くなるが、球状粒子7を用いた場合はそのような空隙が発生しにくい。従って、耐摩耗性樹脂層には空気の層ができにくく、表面が白化しないので意匠性を低下させない。また、隙間ができないことは架橋性樹脂との結合強度も強まり上記の耐摩耗性の向上にも寄与している。また、硬質塗膜層3を塗工形成する際、塗工組成物に含まれる球状粒子7が、塗工装置 10のロールやドクターナイフ等を摩耗させる虞れはない。

【0040】硬質塗膜層3に分散させる球状粒子7の量は、硬化後の架橋性樹脂100重量部に対し1~20重量部となるように硬質塗膜層3を形成する塗工組成物を調整するのが好ましい。球状粒子7の粒子径は、例えば、硬質塗膜層3の厚みが3μmの場合、通常0.1~3μm(平均粒径)のものが使用可能であり、硬質塗膜層3の厚みに応じて適宜選定される。球状粒子7の粒子径が小さくなると耐摩耗性は低下し、一方、粒子径が大きくなると耐摩耗性が向上するが、硬質塗膜層3の厚みに対して粒子径が大きくなりすぎると、硬質塗膜層3を塗工形成する際の均一な塗工が困難になってしまう。例えば、硬質塗膜層3の厚みを10~30μmに形成する場合には、球状粒子7の粒子径は5~30μmの範囲が好ましい。

【0041】球状粒子7の材質は硬質塗膜層3を形成す ン、アーアクリロキシブ る架橋性樹脂よりも高硬度であればよく、無機粒子及び カースの架橋性樹脂との硬度の差は、硬度はモース硬度、ピロスボキシ、アミノ、メデッカース硬度等の方法で計測され、例えばモース硬度で 30 ルコキシシラン等がある。表した場合1以上あるのが好ましい。 【0047】球状粒子70

【0042】球状粒子7の材質は、具体的には、 α -アルミナ、シリカ、酸化クロム、酸化鉄、ダイヤモンド、黒鉛等の無機粒子、及び、架橋アクリル等の合成樹脂ピーズ等の有機樹脂粒子が挙げられる。特に好ましい球状粒子7は、非常に硬度が高く耐摩耗性に対する効果が大きいことと球形状のものが比較的容易に得やすい等の理由から、球形の α -アルミナを挙げることができる。

【0043】球形のα-アルミナは、アルミナ水和物、ハロゲン化合物、研索化合物等の鉱化剤あるいは結晶剤を、電融アルミナあるいは焼結アルミナの粉砕品に少量添加し、1400℃以上の温度で2時間以上熱処理することで、アルミナ中のカッティングエッジが減少し同時に形状が球形化したものが得られる。このような球形状のアルミナは、昭和電工(株)より「球状アルミナ(Spherical Alumina)AS-10、AS-20、AS-30、AS-40、AS-50」として各種の平均粒子径のものが市販されている。

【0044】球状粒子7はその粒子表面を処理することができる。例えば、ステアリン酸等の脂肪酸で処理する 50

10

ことで分散性が向上する。又、表面をシランカップリング剤で処理することで、架橋性樹脂との間の密着性や塗工組成物中での粒子の分散性が向上する。シランカップリング剤としては、分子中にピニルやメタクリル等のラジカル重合性不飽和結合を有するアルコキシシランや、分子中にエポキシ、アミノ、メルカプト等の官能基を有するアルコキシシランが挙げられる。

【0045】シランカップリング剤は、硬質塗膜層3を形成する架橋性樹脂の種類に応じて、例えば、(メタ)アクリレート等の電子線硬化性樹脂の場合にはラジカル重合性不飽和結合を有するアルコキシシランを用い、二液硬化型のウレタン樹脂の場合にはエポキシ基やアミノ基を有するアルコキシシランを用いるように、ラジカル重合性不飽和結合や官能基の種類等を選択することが好ましい。

【0046】ラジカル重合性不飽和結合を有するアルコキシシランは具体的には、アーメタクリロキシプロピルトリメトキシシラン、アーメタクリロキシプロピルジチルジメトキシシラン、アーメタクリロキシプロピルジメチルエトキシシラン、アーアクリロキシプロピルジメチルエトキシシラン、アーアクリロキシプロピルジメチルメトキシシラン、アーアクリロキシプロピルドリエトキシシラン、アーアクリロキシプロピルジメチルメトキシシラン、アーアクリロキシプロピルメチルジエトキシシラン、アーアクリロキシプロピルジメチルエトキシシラン、アーアクリロキシプロピルジメチルエトキシシラン、アーアクリロキシブロピルジメチルエトキシシラン、ピニルトリエトキシシランなどの分子中にラジカル重合性不飽和結合を有するアルコキシシラン等がある。

【0047】球状粒子7の表面をシランカップリング剤で処理する方法は特に制限はなく、公知の方法が使用できる。例えば、乾式法として球状粒子7を激しくかくはんしながら所定量のシランカップリング剤を吹きつける方法や、湿式法としてトルエン等の溶剤中に球状粒子7を分散させた後に、所定量のシランカップリング剤を加え反応させる方法が挙げられる。球状粒子7に対するシランカップリング剤の処理量(所要量)としては、球状粒子7の比表面積100に対してシランカップリング剤の最小被覆面積が10以上となる処理量が好ましい。球状粒子7の最小被覆面積が球状粒子7の比表面積100に対して10未満の場合はあまり効果がない。

【0048】尚、硬質塗膜層3を形成するにあたり、架 橋性樹脂をパインダーとする塗工組成物には、紫外線吸 収剤や上記球状粒子7以外にも染料や顔料等の着色剤、 その他のCaCO。、BaSO4、ナイロン樹脂ピーズ 等の公知の艶消調整剤や増量剤といった充填剤、その他 の添加剤を必要に応じて添加することもできる。

【0049】また、硬質繁膜層3を形成するのに用いる 架橋性樹脂は、その架橋密度が高くなるほど耐摩耗性、

耐擦傷性等は向上するが、可撓性、柔軟性は低下するた め、架橋性樹脂の架橋密度は、転写シート1の用途等に よって要求される硬質塗膜層3の表面物性に応じて、基 材の種類等と合わせて適宜、選定するのが好ましい。架* *橋密度は例えば下記の数2に示す平均架橋間分子量で表 すことができる。

12

[0050]

【数2】

平均架橋間分子量=全体の分子量/架橋点の数・・・・・・・ [2]

但し、全体の分子量は、Σ(各成分の配合モル数×各成 分の分子量) であり、架橋点の数は、Σ [{(各成分の 官能基数-1) $\times 2$ } \times 各成分のモル数] である。

【0051】架橋性樹脂の平均架橋間分子量を変化させ 表1に示した。

【0052】表1は、架橋性樹脂としてウレタンアクリ レートオリゴマーと2種類のアクリレートモノマーを用 い、その成分の混合比を変えて平均架橋間分子量を各々 調節し、球状粒子7として平均粒径30 µmの球状のα -アルミナを、架橋性樹脂100重量部に対し11重量 部添加した組成物を塗布量25g/m² として支持体シ ート上に塗工したものを硬化させ、これを合成樹脂板に 感熱接着剤を用いて転写した場合の耐摩耗性と可撓性を 比較したものである。

【0053】耐摩耗性試験はJIS K6902に準じ て行い樹脂層の厚みが半分になるまでの回数を示した。 また可撓性は、図3に示すように転写シートの状態で曲 率半径 r 1 mmのカドで180° 屈曲させた後の状態を※

※観察して、何の痕跡も残らないものを◎、痕跡が少し残 るものを○、軽微な亀裂が一部に認められるものを△、 亀裂が大きく入り転写層が剥離してしまったものを×で 示した。尚、実験No. 6は、球状粒子7を用いずに平 た場合の耐摩耗性と可撓性の関係をみた実験例を下記の 10 均粒子径 30μ mの不定形のカドを有する従来型の α -アルミナを実験No. 1~5と同じ量を添加したもので ある。上記の樹脂系では平均架橋間分子量は100~1 000の範囲で用いることができるが、より好ましくは 200~700である。また、柔軟性を有する基材を用 いた場合には平均架橋間分子量が300~700のもの を用いるのが更に好ましく、上記範囲であれば柔軟性及 び耐摩耗性ともに良好な化粧材が得られる。平均架橋間 分子量が200未満であると可撓性が不充分であり、凹 凸形状の被転写体への転写で転写層に亀裂が入り好まし 20 くない。また、平均架橋間分子量が700を越えると耐 摩耗性が不定型粒子を用いた場合との差がなくなってし まうため好ましくない。

> [0054] 【表1】

実験No. 2 1 3 4 5 6 平均架橋間分子量 700 520 330 250 520 150 耐摩耗試験結果 500 800 1500 2500 200 3000 可撓性 0 0 0 × 0 Λ

【0055】上記表1の実験結果は、架橋性樹脂の種類 が同じ場合、平均架橋間分子量が小さい程(即ち、架橋 密度が大きい)、架橋性樹脂が球状粒子7をしっかりと 保持し、耐摩耗性が更に向上することを示すものであ る。従って、可撓性を損なわない範囲で架橋性樹脂の平 均架橋間分子量を小さく調節することで、更に耐摩耗性 を向上させることができる。

【0056】本発明において架橋性樹脂として好ましく 用いられる電子線硬化性樹脂は、分子中に、 (メタ) ア クリロイル基、(メタ)アクリロイルオキシ基等のラジ カル重合性不飽和基、エポキシ基等のカチオン重合性官 能基、或いはチオール基を2以上有する単量体、プレポ リマー、又はポリマーを主成分とするものである。これ らの単量体、プレポリマー、又はポリマーは、単独で、 又は複数混合して用いることができる。尚、本明細書 中、例えば、(メタ)アクロイル基と記した場合は、ア

とする。

【0057】ラジカル重合性不飽和基を有するプレポリ マーの例としては、ポリエステル (メタ) アクリレー ト、ウレタン(メタ)アクリレート、エポキシ(メタ) アクリレート、メラミン (メタ) アクリレート、トリア ジン(メタ)アクリレート等を挙げることができ、通 40 常、分子量が100~1000、より好ましくは10 0~5000のものが用いられる。本発明ではアクリレ ート、メタアクリレートの何れであっても使用すること ができるが、電子線での架橋硬化速度が速く、高速度、 短時間で能率良く硬化させることができるという点では アクリレートの方が有利である。また、ラジカル重合性 不飽和基を有するポリマーとしては、上記プレポリマー の重合度を10000程度以上としたものが用いられ

【0058】ラジカル重合性不飽和基を有する単量体の クリロイル基、又はメタアクリロイル基を意味するもの 50 うち、(メタ)アクリレート化合物の単官能単量体とし ては、例えば、メチル (メタ) アクリレート、エチル (メタ) アクリレート、プチル (メタ) アクリレート、 メトキシエチル (メタ) アクリレート、メトキシプチル (メタ) アクリレート、プトキシエチル (メタ) アクリ レート、2エチルヘキシル (メタ) アクリレート、N, N-ジメチルアミノエチル (メタ) アクリレート、N, N-ジエチルアミノエチル(メタ)アクリレート、N, N-ジエチルアミノプロビル (メタ) アクリレート、 N, N-ジベンジルアミノエチル (メタ) アクリレー ト、ラウリル (メタ) アクリレート、イソポルニル (メ 10 タ) アクリレート、エチルカルピトール (メタ) アクリ レート、フェノキシエチル (メタ) アクリレート、フェ ノキシポリエチレングリコール (メタ) アクリレート、 テチラヒドキシフルフリル (メタ) アクリレート、メト キシトリプロピレングリコール (メタ) アクリレート、 2-(メタ)アクリロイルオキシエチル-2-ヒドロキ シプロピルフタレート、2-(メタ) アクリロイルオキ シプロピルハイドロゲンフタレート等が例示される。

【0059】ラジカル重合性不飽和基を有する多官能単 量体としては、エチレングリコールジ(メタ)アクリレ 20 ート、ジエチレングリコールジ (メタ) アクリレート、 トリエチレングリコールジ (メタ) アクリレート、プロ ピレングリコールジ (メタ) アクリレート、ジプロピレ ングリコールジ (メタ) アクリレート、ネオペンチルグ リコールジ (メタ) アクリレート、1,6-ヘキシルジ オールジ (メタ) アクリレート、1、9-ノナンジオー ルジ(メタ)アクリレート、テトラエチレングリコール ジ(メタ)アクリレート、ピスフェノールA-ジ(メ タ) アクリレート、トリメチロールプロパントリ (メ キサイドトリ (メタ) アクリレート、ペンタエリスリト ールトリ(メタ)アクリレート、ペンタエリスリトール テトラ (メタ) アクリレート、ジペンタエリスリトール ペンタ(メタ)アクリレート、ジペンタエリスリトール ヘキサ(メタ)アクリレート、グリセリンポリエチレン オキサイドトリ (メタ) アクリレート、トリス (メタ) アクリロイルオキシエチルフォスフェート等を例示する ことができる。

【0060】カチオン重合性官能基を有するプレポリマ ーとしては、ピスフェノール型エポキシ樹脂、ノポラッ ク型エポキシ樹脂、脂環型エポキシ樹脂、脂肪族型エポ キシ樹脂等のエポキシ系樹脂、脂肪族系ピニルエーテ ル、芳香族系ピニルエーテル、ウレタン系ピニルエーテ ル、エステル系ピニルエーテル等のピニルエーテル系樹 脂、環状エーテル系化合物、スピロ化合物等のプレポリ マーを例示することができる。また、カチオン重合性官 能基を有する単量体の例としては、上記プレポリマーの 単量体が利用できる。

【0061】チオール基を有する単量体の例としては、 トリメチロールプロパントリチオグリコレート、ペンタ 50 リル酸-n-ブチル、(メタ) アクリル酸イソブチル、

14 エリスリトールテトラチオグリコレート等を例示するこ とができる。

【0062】これらの化合物の中でも、転写後の表面物 性、伸び、及び可撓性の点ではラジカル重合型ウレタン (メタ) アクリレートが好ましい。また、空気中の酸素 による硬化阻害を起こし難い点ではカチオン重合型エポ キシが好ましい。

【0063】通常、以上の化合物を必要に応じて1種、 又は2種以上を混合して用いるが、電子線硬化性樹脂に 通常の塗工適性を付与するために、前記プレポリマー又 はポリマーと、前記単量体との重量比が、前記プレポリ マー又はポリマー/前記単量体=5/95~95/5と することが好ましい。

【0064】単量体の選定にさいしては、硬化物の可撓 性が要求される場合は塗工適性上支障のない範囲で単量 体の量を少なめにしたり、1官能、又は2官能アクリレ ート単量体を用い、比較的低架橋密度の構造とする。ま た、硬化物の耐摩耗性、耐熱性、耐溶剤性等が要求され る場合には、塗工適性上支障のない範囲で単量体の量を 多めにしたり、3官能以上のアクリレート単量体を用い ることで高架橋密度の構造とすることができる。尚、 1、2官能単量体と3官能以上の単量体を混合し塗工適 性と硬化物の物性とを調整することもできる。

【0065】1官能性アクリレート単量体としては、2 -ヒドロキシアクリレート、2-ヘキシルアクリレー ト、フェノキシエチルアクリレート等が挙げられる。ま た、2官能アクリレートとしてはエチレングリコールジ アクリレート、1,6-ヘキサンジオールジアクリレー ト等が、3官能以上のアクリレートとしては、トリメチ タ) アクリレート、トリメチロールプロパンエチレンオ 30 ロールプロパントリアクリレート、ペンタエリスリトー ルトリアクリレート、ペンタエリスリトールテトラアク リレート、ジベンタエリスリトールヘキサアクリレート 等が挙げられる。

> 【0066】更に、電子線硬化性樹脂には、硬化物(硬 質塗膜層3)の可撓性、表面硬度等の物性を調整するた めの電子線非硬化性樹脂を添加することができる。電子 線非硬化性樹脂としてはアクリル系、ウレタン系、繊維 素系、ポリエステル系、プチラール系、ポリ塩化ビニ ル、ポリ酢酸ピニル等の熱可塑性樹脂が用いられるが、 特に、硬化塗膜の可撓性(転写シート1製造時、又は転 写時の変形、湾曲による亀裂防止)と、耐擦傷性、耐摩 耗性との両立、及び塗膜を溶剤乾燥させた際、未硬化状 盤でも指触乾燥し、その上に装飾層 5、接着剤層 4 を重 ねて形成できる点から、非架橋型熱可塑性アクリル樹脂 を電子線非硬化性樹脂として用いるのが好ましい。

【0067】非架橋型熱可塑性アクリル樹脂としては、 (メタ) アクリル酸、(メタ) アクリル酸メチル、(メ タ) アクリル酸エチル、(メタ) アクリル酸-n-プロ ピル、(メタ)アクリル酸イソプロピル、(メタ)アク

(メタ) アクリル酸-n-アミル、(メタ) アクリル酸 - n - ヘキシル、(メタ) アクリル酸- n - オクチル、 (メタ) アクリル酸ラウリル等の (メタ) アクリル酸ア ルキルエステル、(メタ)アクリル酸-2-クロルエチ ル、(メタ) アクリル酸-2-クロルプロピル等の(メ タ) アクリル酸ハロゲン化アルキル、(メタ) アクリル 酸-2-ヒドロキシエチル、(メタ) アクリル酸-2-ヒドロキシプロピル等のOH基を有する(メタ)アクリ ル酸エステル、α-クロル(メタ)アクリル酸メチル、 α-クロル (メタ) アクリル酸エチル等のハロゲン化 (メタ) アクリル酸エステル、(メタ) アクリル酸-1 -クロル-2-ヒドロキシエチル等のOH基を有する α - アルキル (メタ) アクリル酸エステル、又は (メタ) アクリル酸グリシル等の(メタ)アクリル系単量体の1 種、又は2種以上からなる単独重合体、又は共重合体で あり、且つ平均分子量50000~60000、ガラ ス転移温度が50~130℃、好ましくは80~110 ℃であるものが使用できる。

【0068】平均分子量50000に満たない場合に は、硬質塗膜層3の硬化後の耐擦傷性が極度に低下す る。平均分子量600000を越える場合には、転写時 の硬質塗膜層3の伸びが減少し、そのため転写時の変形 により硬質塗膜層3に亀裂が発生する。ガラス転移温度 が50℃に満たない場合には、硬質塗膜層3の硬化後の 耐擦傷性が極度に低下し、また、溶剤乾燥後、未硬化状 態での非粘着性(指触乾燥性)が不充分となる。ガラス 転移温度が130℃を越える場合には、転写時の硬質塗 膜層3の伸びが減少する。

【0069】電子線非硬化性樹脂として電子線硬化性樹 脂に添加する上記の如きアクリル樹脂は、アクリル樹脂 100 重量部に対して前述したようなプレポリマーから なる電子線硬化性樹脂が30~90重量部となるように 添加される。当該電子線硬化性樹脂が30重量部以下で あれば、硬質塗膜層3の電子線による架橋密度が極端に 粗になり、硬質塗膜層3自体の強度が不充分で耐擦傷性 が低下する。当該電子線硬化性樹脂が90重量部以上で あれば、溶剤乾燥後、未硬化状態での塗膜の非粘着性が 不充分となり、また、硬質塗膜層3の電子線による架橋 密度が密となりすぎるため、保護層自体の伸び率が減少 し、転写時に変形、破損、亀裂等が生じる。

【0070】平均分子量が50000~600000、 硝子転移温度が50~130℃である非架橋型熱可塑性 アクリル樹脂と、1分子中に2個以上の(メタ)アクリ ロイル基を有するプレポリマーが相溶した電子線硬化型 樹脂により硬質塗膜層3を形成する場合、上記アクリル 樹脂は、基体シート2上に塗布し希釈溶剤を乾燥揮発さ せた状態において、上記プレポリマーと相溶して未硬化 の硬質塗膜層3を形成すると、この相溶状態では、アク リル樹脂分子単体対プレポリーマー分子単体で絡み合っ

集団とが絡み合っている部分、アクリル樹脂分子集団中

にプレポリマー分子単体が進入している部分、及びプレ ポリマー分子集団中にアクリル樹脂分子単体が進入して いる部分と混成されて成り立っていると推測される。

16

【0071】そのため、アクリル樹脂分子乃至は分子集 団とプレポリマー分子どうしは、互いに近接して絡み合 い分子間力で固定されているために流動性が抑えられ、 非粘着固体になっているが、相互に化学結合はないの で、この段階における未硬化の硬質塗膜層3は、常温に 10 おいて適度の弾性限度と充分な塑性変形性(即ち、可撓 性)、柔軟性を有する固体膜として挙動する。

【0072】そして、未硬化の硬質塗膜層3に応力が加 わった場合、各分子間に分子間力を超過しない範囲の力 が加わっているうちは、弾性変形によって硬質塗膜層3 は容易に撓み、変形し、応力が消失すれば再び元の形状 に復元する。また、各分子間に分子間力を超過する力が 加わった場合は、分子、或いは分子集団どうしに滑りが 生じ、塑性変形を生じると考えられる。よって、硬質塗 膜層3は未硬化状態において、外部応力により充分な可 20 撓性を有する。

【0073】更に、硬質塗膜層3が高温に加熱される と、分子の熱運動エネルギーにより、各分子は分子間力 のポテンシャルエネルギーの束縛から次第に開放され て、分子どうしの弾性復元力が低下してくるため、より 一層塑性変形性の方が強まり、更に髙温になり、完全に 分子の熱運動エネルギーが分子間力のポテンシャルエネ ルギーに打ち勝つと流動性を生じ、硬質塗膜層 3 は熱可 塑性を有する。この可撓性、塑性変形性、及び熱可塑性 のため、未硬化状態の硬質塗膜層 3 は充分な成型性を有 するものであり、このような電子線硬化型樹脂は塗布 後、未硬化状態でも、溶剤を揮発、乾燥させれば、非粘 着性の固体となる。

【0074】また、硬質塗膜層3の硬化タイミングとし ては、該硬質塗膜層3が未硬化状態でも溶剤乾燥後は指 触乾燥(非粘着、非流動)になる場合は、転写前、転写 と同時、或いは転写後のいずれでも可能であり、非架橋 型熱可塑性アクリル樹脂を添加した電子線硬化性樹脂 は、電子線で硬化した後もなお当該アクリル樹脂を添加 しない場合に比べて、より大きな可撓性、弾性、及び可 塑性を有している。その上、当該アクリル樹脂を添加し ない場合に比べて、同等程度の耐摩耗性、耐擦傷性、耐 薬品性、耐熱性等を有する。

【0075】これは、架橋硬化後の硬質塗膜層が、非架 橋型熱可塑性アクリル樹脂分子とプレポリマー分子の3 次元架橋構造とが相互に入り込み、絡み合った構造部分 (所謂インターポリマーネットワーク) と、プレポリマ ー分子の3次元架橋構造のみからなる部分と、及び非架 橋型熱可塑性アクリル樹脂分子集団のみからなる部分と の混成体から構成され、プレポリマー分子の3次元架橋 ている部分、アクリル樹脂分子集団対プレポリマー分子 50 構造体のもつ力学的強度と、アクリル樹脂分子集団のも

ある。

18

ビネット類等の装飾材料、包装材料等の装飾材として有

用なものであり、特に屋外の用途に供する場合に好適で

【0079】本発明転写シート1を用いた転写法として

(a) 特公平2-42080号公報、特公平4-199

(b) 特開平4-288214号公報、特開平5-57

(c) 特公昭59-51900号公報、特公昭61-5

895号公報、特公平3-2666号公報等に開示され

(d) 特公昭56-7866号公報等に開示されている

(e) 被転写体表面に転写シート1の転写層6側を重

ね、加熱ローラーで加圧して転写層6を被転写体に接着

【0080】以下、本発明の具体的実施例を挙げ、本発

【0081】〔実施例1〕厚さ38μmの2軸延伸ポリ

エチレンテレフタレートシート上に、アクリルーメラミ

ン樹脂を0.6g/m²塗工した後に140℃の温度で

20秒間加熱して離型層を形成し基体シート2とした。

基体シート2上に以下の塗工組成物をロールコートにて

20g/m² 塗布し、電子線照射により硬化して膜厚5

るように、ラッピング同時転写法。

Vカット加工同時転写法。

20 明を更に詳細に説明する。

[0082]

する、所謂ホットスタンプ法。

μmの硬質塗膜層3を塗工形成した。

2 4号公報等に開示されるような射出成形同時転写法。

は、以下の如き各種転写法を例示することができる。

*し、例えば建築物、車輛、船舶、家具、楽器、又はキャ

17

つ変形性、滑り性、衝撃吸収性との協同効果により摩耗 時の外部応力に対抗し、且つその一部を吸収、緩和する ことにより充分な耐摩耗性を生じるものと考えられる。 そして、成形時の外部応力に対しては、アクリル樹脂分 子集団、アクリル樹脂分子とプレポリマー分子の3次元 架橋構造とが相互に入り込み、絡み合った構造部分が変 形追従することにより、より大きな成形性を発現するこ とができると考えられる。

【0076】よって、非架橋型熱可塑性アクリル樹脂を 添加した電子線硬化性樹脂で形成された硬質塗膜層3 10 786号公報に開示されるような真空成形同時転写法。 は、基体シート2上で塗工組成物を硬化させ、しかる後 に転写する態様で用いた場合であっても、液状のモノマ 一及びプレポリマーのみを電子線硬化させる場合に比 べ、硬質塗膜層3の可撓性は高く(熱可塑性は失われて いるが)、凹凸形状を有する被転写体に転写した際に、 より亀裂、損傷の発生がすくなく、また、凹凸形状への 追従性も良好であるとともに、硬質塗膜層3の耐擦傷 性、耐熱性、耐薬品性がより良好であって、本来矛盾し がちな硬質塗膜層3の耐熱性、耐薬品性、耐摩耗性と、 凹凸形状成型性とを両立させることができる。

【0077】尚、電子線硬化性樹脂を硬化せしめる電子 線としては、コックロフトワルトン型、バンデグラフ 型、共振変圧器型、絶縁コア変圧器型、或いは直線型、 ダイナミトロン型、髙周波型等の各種電子線加速器を用 いて照射される100~1000keVのエネルギーを 持つ電子が用いられる。尚、電子線の照射線量は0.5 ~30Mradが好ましい。

【0078】本発明転写シート1は、種々の用途に適*

〔塗工組成物〕

・ジペンタエリスリトールヘキサアクリレート 25 重量部 ・ポリメチルメタアクリレート 50重量部 ・シリカ粉末 25重量部 ・ポリエチレンワックス 3 重量部 ・ペンゾトリアゾール系紫外線吸収剤 5重量部 (チパ・ガイギー製:チヌピン900) ・ヒンダードアミン系ラジカル捕捉剤 2 重量部 (三共化成製:サノールLS292) ・ペンゾフェノン系熱安定剤 1 重量部 (チパ・ガイギー製:イルガノックス1010)

・メチルエチルケトン/トルエン

ダーとしたグラビアインキにて木目柄をグラビア印刷 し、更にその上に重ねてアクリル樹脂系接着剤(固形分 30重量%) 300重量部に対してペンゾトリアゾール (チパ・ガイギー製:チヌピン900)5重量部を添加

【0083】次に、硬質塗膜上にアクリル樹脂をパイン

したものをロールコートにて3g/m² 塗布し、膜厚1 μmの接着剤層4を形成して転写シート1を得た。

【0084】 (実施例2) 以下の塗工組成物を用いて硬 (塗工組成物)

・ジペンタエリスリトールヘキサアクリレート

25重量部

300重量部

質塗膜層3を塗工形成するとともに、アクリル樹脂系接

着剤(固形分30重量%)300重量部に対して2-

(2-ヒドロキシー3, 3-ジ(1, 1-ジメチルベン

ジル)フェニル)-2 ペンゾトリアゾール (非反応性

紫外線吸収剤)10重量部を添加したものにより接着剤

層4を形成した以外は実施例1と同様にして転写シート

[0085]

1を得た。

・ポリメチルメタアクリレート

・シリカ粉末 ・ポリエチレンワックス

50重量部 25 重量部

20

3 重量部

・2, 2, 6, 6-テトラメチル-4-ピペリジルメタアクリレート

(反応性紫外線吸収剤)

10重量部

・ペンゾフェノン系熱安定剤

(チパ・ガイギー製:イルガノックス1010)

・メチルエチルケトン/トルエン

300重量部

1 重量部

【0086】 〔実施例3〕 実施例1の塗工組成物に更に た以外は実施例1と同様にして転写シート1を得た。

【0087】 〔比較例1〕 実施例1と同様の基体シート 2上に、ベンゾトリアゾール (チバ・ガイギー製:チヌ ピン900)10重量部を添加したアクリル樹脂系剥離 インキ(昭和インク製:ハクリ46-7)により硬質象 膜層3を塗工形成し、更にその上に重ねて紫外線吸収剤 を添加しないアクリル樹脂系接着剤(固形分30重量 %) により接着剤層4を塗工形成して転写シート1を得

2上に、ペンゾトリアゾール(チバ・ガイギー製:チヌ ピン900)を添加しない以外は実施例1の塗工組成物*

*と同じ組成の強工組成物を用いて硬質塗膜層3を塗工形 平均粒径 0.6 μ mの球状 α ーアルミナ 5 重量部を加え 10 成し、更にその上に重ねてアクリル樹脂系接着剤(固形 分30重量%)300重量部に対してペンゾトリアゾー ル (チパ・ガイギー製:チヌピン900) 10重量部を 添加したものをロールコートにて3g/m² 塗布し、膜 厚4μmの接着剤層4を形成して転写シート1を得た。

【0089】 〔比較例3〕 実施例1と同様の基体シート 2上に、以下の塗工組成物をロールコートにて5g/m 2 塗布し、紫外線照射により硬化して膜厚5μmの硬質 **塗膜層3を塗工形成し、更にその上に重ねて紫外線吸収** 剤を添加しないアクリル樹脂系接着剤(固形分30重量 【0088】 (比較例2) 実施例1と同様の基体シート 20%) により接着剤層4を塗工形成して転写シート1を得 た。

[0090]

[塗工組成物]

・ジペンタエリスリトールヘキサアクリレート 25重量部 ・ポリメチルメタアクリレート 50重量部 ・シリカ粉末 25 重量部 ・ポリエチレンワックス 3 重量部 ・光反応開始剤 (ベンゾフェノンン系) 3 重量部 ・ペンゾフェノン系熱安定剤 1 重量部

(チバ・ガイギー製:イルガノックス1010)

300重量部

・メチルエチルケトン/トルエン

【0091】実施例1~3、比較例1~3で得られた転 写シート1を用いて、ポリカーポネート樹脂 (三菱化成 製:ノバレックス)による射出成形同時転写を行い、1 3×13cm、厚み2mmの成型品とし、しかる後基体 シート2を剥離して試験体を得た。得られた試験体に以 下の試験1~5を試み、その結果を表2に示す。尚、転 写を行わずにポリカーボネート樹脂を射出成形しただけ の成形品を比較例4とし、これを試験体とした結果も表 2に併せて示した。

【0092】〔試験1〕成形品に紫外線照射試験器(岩 崎電気製:アイスーパーUV SUV-F11) にて3 00MJ/m² 照射後、色差測定器 (村上色彩製) によ り色差測定 (ΔE・ab) を行い耐候性を評価した (耐 候性試験)。但し、ΔE・abはCIE1976年規定 のL* a* b* 表色系による。

【0093】 〔試験2〕 耐候性試験終了後の紫外線吸収 剤のプリードによる表面の白化を観察した。

【0094】(試験3) JIS K5400 6.14 により鉛筆硬度を測定した。

【0095】〔試験4〕メチルエチルケトンを浸したガ ーゼで成形品の表面を軽く押さえて20往復した後、そ の表面を観察した(耐溶剤性試験)。

【0096】〔試験5〕スチールウールで成形品の表面 40 を500gの荷重で押さえて10往復した後、その表面 を観察した(耐擦傷性試験)。

【0097】尚、試験3~5は耐候性試験前のものにつ いて行った。

[0098]

【表2】

	試験1	試験2	試験3	試験4	試験5
実施例1	0. 2	僅かに白化	зн	変化なし	僅かに傷あり
実施例2	0. 1	変化なし	4 H	変化なし	僅かに傷あり
実施例3	0. 2	僅かに白化	4 H	変化なし	傷なし
比較例1	0. 3	著しく白化	Н	溶解*1	僅かに傷あり
比較例 2	0. 3	僅かに白化	3 H	一部溶解*1	僅かに係あり
比較例3	38		3 H	変化なし	龟裂、剥脱*。
比較例4	3 5		2 B	溶解	著しい傷発生

*1:装飾層5が消失した

*2:転写層6に亀裂が入り、剥脱した

[0099]

【発明の効果】以上説明したように本発明転写シートは、硬質塗膜層、及び接着剤層の両層に紫外線吸収剤を添加することにより、硬質塗膜層だけに紫外線吸収剤を添加した場合に比して当該硬質塗膜層を形成する架橋性樹脂の架橋密度の低下を抑えて硬質塗膜層の耐摩耗性、耐擦傷性、耐水性、耐薬品性、耐高熱性、耐酸性等の表面物性を維持しつつ、転写層として被転写体に転写された硬質塗膜層、及び接着剤層が日光(紫外線)に曝されても、これらの層に変色、亀裂、劣化等の不都合が生じることがなく、耐候性に優れたものとすることができる。その上、充分な架橋密度で硬化した3次元架橋構造の硬質塗膜層は、紫外線吸収剤がその表面にブリードするのを極力抑えることもできる。

【0100】また、硬質塗膜層に反応性紫外線吸収剤を 添加し、紫外線吸収剤と硬質塗膜層を形成する架橋性樹 脂と反応、結合させることによって、紫外線吸収剤の添 加による架橋性樹脂の架橋密度の低下を防止することが できるとともに、紫外線吸収剤のブリードや流出、及び それによる耐候性の低下をより効果的に防ぐことがで き、より一層の耐摩耗性、耐擦傷性等の表面物性と耐候 40 7 性との両立が可能となり、接着剤層に添加する紫外線吸

・収剤として非反応性紫外線吸収剤を用いることにより、 接着剤層を形成する樹脂と紫外線吸収剤とが反応してしまうことによる接着剤層の接着力の低下を防止できる。

【0101】更に、硬質塗膜層を形成する架橋性樹脂よりも硬度の高い球状粒子を硬質塗膜層中に分散せしめることにより、硬質塗膜層の物性、特に耐摩耗性をより一層向上せさることができる。

【図面の簡単な説明】

- 【図1】本発明転写シートの一例を示す断面図である。
- 【図2】球状粒子を硬質塗膜中に分散させることによる 30 作用を説明するための説明図である。

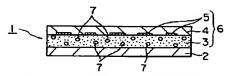
【図3】架橋性樹脂の平均架橋間分子量を変化させた場合の耐摩耗性と可撓性の関係をみた実験例において、可撓性についでの評価のために行った試験を説明する説明図である。

【符号の説明】

1	転写シート
2	基体シート
3	硬質塗膜層
4	接着剤層

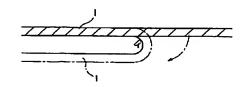
球状粒子

【図1】



1: 転写ソート 2: 基体ソート 3: 優質型展展 4: 接着制度

【図3】



[図2]

